JP 10-167855 A

5

10

15

English translation of Claim:

1. A porous carbon material comprises carbon fibers and a carbonaceous binder, wherein the material has a single peak in pore distribution and satisfies the following formulas:

$$0.6 \le x \le 0.8$$
, and $10 \times x-3 + 50 \le y \le 10 \times x-3 + 60$,

where x is a rate of void and y is an average diameter (μ m) of pores.

- 2. A porous carbon material according to claim 1, wherein a length of each of the carbon fibers is in the range of 3 to 20 mm and the average diameter of pores is in the range of 5 to 40 μ m.
- 3. A porous carbon material set forth in claim 1 or 2 which is produced by forming a preform by impregnating carbon fibers having length of 3 to 20 mm with a thermosetting resin included a forming agent therein and backing the preform at a temperature of 1000 to 3000 °C.

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-167855

(43)公開日 平成10年(1998)6月23日

(51) Int.Cl.4		識別記号	FΙ		
C 0 4 B	38/02		C 0 4 B	38/02	·P
H01M	4/96		H01M	4/96	M
// C04B	35/83		C 0 4 B	35/52	E

審査請求 未請求 請求項の数3 FD (全 4 頁)

(21)出願番号	特顧平8-340513	(71)出願人	000003090
			東邦レーヨン株式会社
(22)出願日	平成8年(1996)12月5日		東京都中央区日本橋3丁目3番9号
		(72)発明者	林 正裕
		V//-	静岡県駿東郡長泉町上土特字高石234番地
			東邦レーヨン株式会社三島工場内
•		(72)発明者	島崎 賢司
			静岡県殿東郡長泉町上土狩字高石234番地
•			東邦レーヨン株式会社研究所内
		ļ	米がレーコン株以来社師がかがり

(54) 【発明の名称】 多孔質炭素材

(57)【要約】

【目的】 機械的強度が高く電気特性に優れた電極材 に適した多孔質炭素材を提供すること。

【構成】 炭素繊維と炭素質バインダーからなり空隙 率Xが0. $6 \le X \le 0$. 8 の範囲において平均細孔径y (μ m)が $10 \times X^{-1} + 5$ $0 \le y \le 1$ $0 \times X^{-1} + 6$ 0の 範囲とする、単一なピークの細孔分布を有する多孔質炭素材

【特許請求の範囲】

【請求項1】炭素繊維と炭素質パインダーからなり、空 隙率χが、

0.6≤x≤0.8の範囲において 平均細孔径y(μm)が

 $1.0 \times x^{-3} + 5.0 \le y \le 1.0 \times x^{-3} + 6.0$

の範囲である、単一なピークの細孔分布を有する多孔質

【請求項2】炭素繊維が繊維長3~20mmの短繊維で平 均細孔径が5~40 µmであることを特徴とする請求項 10 1記載の多孔質炭素材。

【請求項3】繊維長3~2.0mmの炭素繊維に発泡剤が含 まれた熱硬化性樹脂を含浸させて成形後、1000~3 ○ ○ ○ ○ ○ ○ で で 使成した 請求項1乃至2記載の多孔質炭素 材。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、多孔質炭素材に関する ものであり、更に詳しくは、燃料電池等の電極材に使用 する多孔質炭素材に関するものである。

[0002]

【従来の技術】燐酸型燃料電池などの電極材には、多孔 質炭素材が使用されている。効率の良い大型の電池の開 発の為には、更に薄くて大型の多孔質炭素材が必要とさ れている。この為には、機械的強度の向上が不可欠であ り、炭素繊維を基材とした多孔質板が、特開昭60-4 4963号公報等に記載されている。

【0003】多孔質炭素材を燃料電池の電極材に用いる 場合には、全体としての空隙率を高くすると共に、個々 の細孔の径を必要とする大きさに制御した多孔質炭素板 30 を調製しなければならない。特開昭61-50912号 公報には、可溶性粒状物質を炭素繊維及び結合材と混 合、加熱成形後に、可溶性物質を溶出除去した後、炭素 化して必要な細孔径を得る方法が記載されている。

【0004】また、特開昭63-236771号公報に は軽量炭素材を得る為ために炭素繊維に発泡性の結合材 を加えて、発泡、硬化、炭素化する方法が記載されてい る。

【0005】特公平5-44779号公報には、炭素短 繊維を用いた燃料電池電極材が記載されている。特開昭 40 為に、ペーパ状、フェルト状などのシート状に加工され 63-236771号公報には、発泡性の結合材の発泡 倍率を変えて、全体の嵩密度、熱伝導率、圧縮特性等の 物理的、機械的特性について制御すること等、多孔質炭 素材の諸特性を制御する方法が記載されている。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】特公昭61-5091 2号公報には、細孔径を制御する為に、可溶性物質を添 加、成形硬化後に除去して炭素化する方法が記載されて いる。しかし、発明者等の検討によると、この方法によ る多孔質炭素材は、図3に示すように細孔径分布のピー 50 ニードルバンチしたCFフェルト等の不織布等が利用さ

クが2つ生じる。

【0007】熱硬化性樹脂、例えば、フェノール樹脂に よって成形硬化、炭素化した場合、加熱硬化時に溶剤或 は縮合水が揮発して、その跡がボイドとして残る。また 多孔質材を製作する為に、通常樹脂量を少なくして成形 する為に、樹脂の無い部分がポイドとして残存する。或 は、樹脂の炭化収縮によって、クラックが生じる場合も ある。

【0008】揮発又は除去可能な添加物により、一定の 細孔径を得ようとした場合は、除去によって生じた細孔 と、マトリックス即ち樹脂の欠落或は収縮などによって 生じた細孔が共存し、単一でシャープな細孔径分布が得 られない。このため、多孔質炭素の電気特性が低下する という問題がある。本発明はこうした問題点に鑑みなさ れたもので、機械的強度が高く、電気的特性に優れた電 極材に適した多孔質炭素材を提供する事を目的としてい る。

[0009]

【課題を解決するための手段】こうした事から発明者等 20 の鋭意検討の結果本発明に至った。即ち、本発明の多孔

- (1) 炭素繊維と炭素質バインダーからなり、空隙率 x 0.6≤ x ≤ 0.8の範囲において、平均細孔径 $y (\mu m) M, 10 \times x^{-3} + 50 \le y \le 10 \times x^{-3} + 6$ 0 の範囲である、単一ピークの細孔分布を有する多孔
- (2) 炭素繊維が繊維長3~20 mの短繊維で平均細孔 径が5~40μmであることを特徴とする請求項1記載 の多孔質炭素材。
- (3) 繊維長3~20mmの炭素繊維に発泡剤が含まれた 熱硬化性樹脂を含浸させて成形後、1000~3000 *Cで焼成した請求項1乃至2記載の多孔質炭素材、で

【0010】以下に本発明の多孔質炭素材について、製 造方法とともにさらに詳細に説明する。本発明に使用さ れる炭素繊維は、レーヨン、ポリアクリロニトリル、ピ ッチ等の繊維をそれぞれ既知の方法で炭素化した繊維、 或は更に髙温で熱処理した黒鉛繊維が用いられる。

【0011】該炭素繊維は、大型の多孔質材を成形する る。そのまま連続繊維即ち長繊維で使用される場合もあ るが、大型の均一なシート材を安価に製造する為に、好 ましくは、3~20mmにカットされる。繊維長が3m mより短いと、得られたシート材の強度が低く、更に該 シートより製造された多孔質炭素材の強度も低くなる。 繊維長が20mmより長くなると、シート成形時に繊維 が均一に分散せず、不均一なシートが成形される。

【0012】次に該炭素繊維をシート状に加工する。シ ート状への加工は、湿式で抄紙したCFペーパ、乾式で

れる。

【0013】該炭素繊維シートに、発泡剤を含有した熱 硬化性樹脂を含浸させる。熱硬化性樹脂としては、フェ ノール樹脂、フラン樹脂、エポキシ樹脂、ビスマレイミ ド樹脂等が用いられる。炭素化収率の高いフェノール樹 脂或はフラン樹脂などが特に好ましい。炭素化収率が、 30%以上であれば実用的に問題が無いが、特に炭化収 率40~70%のフェノール樹脂が本発明に適してい る。これらが炭素質パインダーとして炭素質多孔体に残 存する。

【0014】熱硬化性樹脂に添加する発泡剤としては、 樹脂成形に一般的に使用されるハロゲン化炭化水素類、 フッ素含有ハロゲン化炭化水素類、脂肪族炭化水素類、 重曹等の化学的反応発泡剤の単独または混合物等が使用 される。

【0015】発砲剤を添加した熱硬化性樹脂を前記炭素 繊維乃至好ましくはシート状炭素繊維に含浸する。樹脂 の含浸量は、次の式から計算される。

樹脂含有率=(不揮発分樹脂量)×100/(繊維重量 +不揮発分樹脂量)

ここで、不揮発分樹脂量は該樹脂を樹脂の硬化温度、フ ェノール樹脂の場合は、140℃で、30分加熱後の残 存樹脂重量である。

【0016】樹脂有率としては40~80%、好ましく は60~70%である。樹脂含有率が小さいと、製品の 多孔質炭素材の強度が小さくなる。樹脂含有率が大きい と製品の空隙率が小さくなり、電極材として不適であ る。

【0017】本発明に使用される炭素繊維の量は、製品 の多孔質炭素材に対する体積含有率で5~30%、更に 好ましくは10~20%である。炭素繊維の量が少なす ぎると、得られた多孔質炭素材の強度が低くなり、炭素 繊維の量が多すぎると、空隙率が減り、製品の価格も高 くなり好ましくない。

【0018】樹脂を含浸した炭素繊維シートは、必要な サイズにカット後、所定の枚数積層される。積層された 炭素繊維シートは、樹脂の硬化温度に加熱、必要により*

*加圧され成形硬化される。

【0019】成形前の樹脂の含有量、樹脂の種類、発泡 剤の種類および含有量、更に成形時において、スペーサ を使用、或は成形圧を制御する事により、所定の発泡倍 率になる様に制御する。本発明者等は、成形時の発泡倍 率を制御する事により、製品の空隙率と平均細孔径に相 関関係がある事を見いだした。空隙率xが0.6より小 さい場合、ガス透過性が悪くなり、0.8以上の場合、 電解液のリークなどが生ずる。この為、空隙率としては 10 0.6≤ x ≤ 0.8の範囲になる必要がある。即ち、空 隙率xが0.6≤x≤0.8の範囲においては、得られ た多孔質炭素材の平均細孔径y(μm)は、空隙率が大 きくなると平均細孔径も大きくなり

 $1.0 \times x^{-1} + 5.0 \le y \le 1.0 \times x^{-1} + 6.0$ の相関を見つけ、空隙率を制御する事により、必要な平 均細孔径の多孔質炭素材が得られる事を見いだした。

【0020】次に、マトリックス樹脂を炭素化する為に 窒素、アルゴン等の不活性雰囲気中で、800~120 0℃程度に加熱する。昇温速度は、成形物の形状、サイ 20 ズによって異なるが、一般的に温度斑が生じないように 或は分解ガスが急速に発生しないように、大型成形物の 場合には、昇温速度を小さくすることが好ましい。平均 細孔径は、一般的に使用される水銀ポロシメータによっ て求めた値である。

[0021]

【実施例】基材としてCFペーパ (東邦レーヨン(株)製 ベスファイトBP1060A-ES) に発泡性フェノール樹脂PGA4 404 (群栄化学工業(株)製) を表1に示す樹脂含有率にな るように含浸し、該ペーパを6~8枚積層し、ホットプ 30 レスにて1.7mmのスペーサを用いて、成形温度14 O°Cにて30分加熱して成形した。得られた成形板を窒 素雰囲気中2000℃にて焼成し、表1に示す多孔質炭 素板が得られた。空隙率と平均細孔径の関係は、図1に 黒丸で示される。図2に代表的な細孔分布を示す。

[0022]

【表1】

積層枚数	機雜体積含	樹脂含有	平均細孔 空隙率		曲げ強度
	有率(%)	率(%)	径(µm)		(kgf/mm²)
- 6	13	0.61	29	0.7B	4.0
6	14	0.65	27	0.72	4.7
6	13	0.68	24	0.69	5.2
7	15	0.61	28	.0.73	8.0
7	16	0.65	25	0.70	8.5
7	17	0.68	18	0.64	8.4
8	18	0.67	7	0.64	8.6

[0023]

【比較例1】実施例と同じ基材を用いて、発泡剤を含有 しないフェノール樹脂BLS3135(昭和高分子(株)製)を 表2に示す量含浸し、該ペーパ6枚を実施例1と同様に

積層、成形及び焼成した。得られた多孔質炭素材の物性 を表2に示す。

[0024]

【表2】 50

積層枚数	磁锥体符合	樹脂含有	平均細孔	空隙率	塚平 曲げ強度		
	有率(%)	率(%)	径(µm)		(kgf/mm²)		
6	13	0.60	40	0.74	3.9		
6	13	0.65	40	0.69	4.9		

[0025]

【比較例2】 基材としてCFベーバー(東邦レーヨン (株) 製ベスファイトBP1060A-ES) を用い て、発泡剤を含有しないフェノール樹脂BLS3135 (昭和高分子(株)製)、炭素化収率が30%以下の熱 10 【0026】 可塑性樹脂(TP)粉末としてオルガソール1002D*

* (ATO CHEM社製)を表3に示す量含浸し、該ペーパー6 枚を実施例1と同様に積層、成形及び焼成した。得られ た多孔質炭素材の物性を表3に示す。細孔径分布は図3 に示すように2つのピークを持つようになった。

【表3】

積層枚数	観能体符合 有率(%)		TP体積含 有率(%)			曲げ強度 (kgf/mm²)
8	13	0.60	20	17	0.74	3.5

[0027]

【発明の効果】すなわち、本発明は、機械的強度が高 く、特定の空隙率及び平均細孔径を備えた多孔質炭素材 であるため、機械的強度、電気特性に優れた燐酸電池電 極材を提供することができるものである。

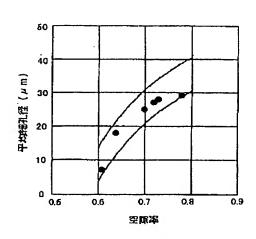
【図面の簡単な説明】

※【図1】空隙率と平均細孔径(µm)の関係を示したグ ラフである。

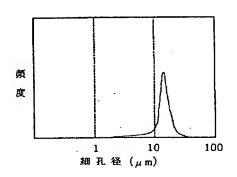
【図2】発砲樹脂使用材の細孔径分布を示したグラフで

20 【図3】熱可塑性樹脂粉末使用材の細孔径分布を示した グラフである。

【図1】



[図2]



[図3]

